PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number:

2001-355466

(43) Date of publication of application: 26.12.2001

(51) Int. CI.

F02D 13/02

F01L 1/34

F01L 13/00

F02B 67/00

(21) Application number: 2000-173928

(71) Applicant: SANSHIN IND CO LTD

(22) Date of filing:

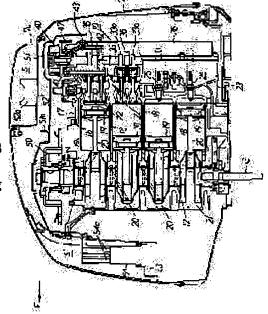
09.06.2000

(72) Inventor: SUGANO ISAO

(54) FOUR-CYCLE ENGINE FOR OUTBOARD ENGINE

(57) Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a four-cycle engine for an outboard engine capable of generating large torque required at the initial acceleration period at low and medium speed. SOLUTION: In this four-cycle engine 10 or the outboard engine, intake- exhaust camshafts 33 disposed parallel with a vertically disposed crankshaft 12 are rotationally driven by the crankshaft 12, and at least the intake camshaft 33 is provided with a VVT(variable valve timing mechanism) 40 to change the opening/closing timing of at least the intake valve 22 by the VVT 40. When accelerating in low and medium speed ranges, the opening/closing timing of at least the intake valve 22 is advanced by the VVT 40. Since the opening/ closing timing of at least the intake valve 22 is thus advanced by the VVT 40 when accelerating in the low and medium speed ranges, an intake quantity into a cylinder 18 is increased



when accelerating in the low and medium speed ranges, so that engine torque is increased to enhance the accelerating performance of the outboard engine.

LEGAL STATUS

[Date of request for examination] [Date of sending the examiner's decision of rejection] [Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]
[Patent number]
[Date of registration]
[Number of appeal against examiner's decision of rejection]
[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]
[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998, 2003 Japan Patent Office

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出顧公開發号

特開2001-355466

(P2001-355466A)

最終頁に続く

(43)公開日 平成13年12月26日(2001.12.26)

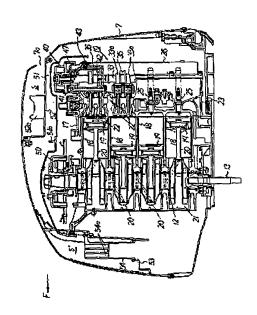
| (51) Int.CL? | 織別記号 | FI | デーマコート*(参考) |
|---------------|------------------------------|-----------------------------|-------------------------|
| F 0 2 D 13/02 | | F 0 2 D 13/02 | H 3G018 |
| F01L 1/34 | | F01L 1/34 | E 3G092 |
| 13/00 | 301 | 13/00 | 301Y |
| F02B 67/00 | | F 0 2 B 67/00 | R |
| | | 水箭床 水箭查磨 | 詞求項の数3 OL (全 9 頁) |
| (21)出顯番号 | 特輯2000-173928(P2000-173928) | (71)出顧人 0001762 三倍工約 | 213 ※株式会社 |
| (22)出版日 | 平成12年6月9日(2000.6.9) | 静岡県 道 | 兵松市新級町1400番地 |
| | | (72)発明者 管野 3 静岡県主 会社内 | 功 民操市新榜町1400番地三信工業株式 |
| | | (74)代理人 1000928 | 53 |
| | | 介理土 | 山下 茶一 |
| | | | |
| | | | |

(54) 【発明の名称】 船外機用 4 サイクルエンジン

(57)【要約】

[目的] 低・中速での加速の初期に所要の大きなトルクを発生することができる紹外機用4サイクルエンジンを提供すること。

【構成】 総方向に配されたクランク軸12と平行に配された吸・排気力ム軸33をクランク軸12によって回転駆動するとともに、少なくとも吸気力ム軸33にVVT(可変バルブタイミング機構)40を設け、該VVT40によって少なくとも吸気バルブ22の開閉タイミングを変えるようにした船外機用4サイクルエンジン10において、低・中速域での加速時に前記VVT40によって少なくとも吸気バルブ22の開閉タイミングを進角させる。を発明によれば、低・中速域での加速時にVVT40によって少なくとも吸気バルブ22の開閉タイミングを進角させるようにしたため、低・中速域での加速時においてシリンダ18内への吸気量が増えてエンジントルクが増大し、これによって船外機の加速性能が高められる。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 縦方向に配されたクランク軸と平行に配 された吸・排気カム軸をクランク軸によって回転駆動す るとともに、少なくとも吸気力ム軸に可変パルプタイミ ング機構を設け、該可変バルブタイミング機構によって 少なくとも吸気バルブの開閉タイミングを変えるように した輻外機用4サイクルエンジンにおいて、

1

低・中速域での加速時に前記可変パルブタイミング機構 によって少なくとも吸気バルブの関閉タイミングを進角 させるようにしたことを特徴とする紹外機用4サイクル 10 て、低・中速域での加速時に前記可変バルブタイミング エンジン。

【請求項2】 エンジン温度が設定値を超えると、前記 吸気バルブの開閉タイミングの進角度合いを下げること を特徴とする請求項1記載の船外機用エンジン。

【請求項3】 前記吸気バルブの関閉タイミングの進角 をスロットル操作中又は回転変化中に完了することを特 徹とする請求順1又は2記載の船外機用エンジン。

【発明の詳細な説明】

[10001]

【発明の属する技術分野】本発明は、少なくとも吸気バ 29 を特徴とする。 ルブの開閉タイミングを変化させる可変バルブタイミン グ機構を設けて成る船外機用4サイクルエンジンに関す る.

[0002]

【従来の技術】近年、主として排ガス浄化の観点から船 外機用エンジンとして4サイクルエンジンを採用する領 向にある。

【0003】4サイクルエンジンにおいては、燃焼室に 関□する吸気ボートと排気ボートが吸気バルブと排気バ 気筒において所要のガス交換がなされるが、高速時にお いて吸気又は排気の流れを促進することによって高い充 鎮効率を確保して高出力を実現するとともに、低速時に おいては高い燃焼効率を確保して高出力と低燃費及び良 好な排ガス特性を得るために吸・排気バルブの少なくと も一方の開閉タイミングを高速時と低速時において変化 させるようにした動弁装置が主として自動車用エンジン に採用されるに至っている。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】ところで、4サイクル 40 エンジンでは、最大馬力付近の出力をできるだけ確保す。 るように吸・排気管の仕様とバルブタイミングが決定さ れる。このため、低・中遠時のトルクが犠牲になること

【①①05】しかしながら、船外機ではプロペラ等の特 性のために低・中速での加速時間が短いため、低・中速 での加速の初期に大きなエンジントルクを必要とする。 【0006】本発明は上記事情に鑑みてなされたもの で、その目的とする処は、低・中速での加速の初期に所 イクルエンジンを提供することにある。

[0007]

【課題を解決するための手段】上記目的を達成するた め、請求項1記載の発明は、縦方向に配されたクランク 輪と平行に配された吸・排気力ム軸をクランク軸によっ て回転駆動するとともに、少なくとも吸気力ム軸に可変 バルブタイミング機構を設け、該可変バルブタイミング 機構によって少なくとも吸気バルブの開閉タイミングを 変えるようにした船外機用4サイクルエンジンにおい 機構によって少なくとも吸気バルブの開閉タイミングを 進角させるようにしたことを特徴とする。

2

【0008】請求項2記載の発明は、請求項1記載の発 明において、エンジン温度が設定値を超えると、前記吸 気バルブの関閉タイミングの造角度合いを下げることを 特徴とする。

【0009】請求項3記載の発明は、請求項1又は2記 載の発明において、前記吸気バルブの開閉タイミングの 進角をスロットル操作中又は回転変化中に完了すること

【0010】従って、請求項1記載の発明によれば、低 ・中遠域での加速時に可変バルブタイミング機構によっ。 て少なくとも吸気バルブの開閉タイミングを進角させる ようにしたため、低・中遠域での加遠時においてシリン ダ内への吸気量が増えてエンジントルクが増大し、これ によって船外機の加速性能が高められる。

【0011】請求項2記載の発明によれば、エンジン温 度が設定値を超えた場合に吸気バルブの開閉タイミング の進角度合いを下げるようにしたため、低・中遠時のエ ルプによってそれぞれ適当なタイミングで関閉されて各 30 ンジントルクの増加を抑えてノッキングの発生を防ぐこ とができる。

> 【0012】請求項3記載の発明によれば、加減返中に エンジントルクが変動するために操船者に連和感を与え るととがない.

[0013]

【発明の実施の形態】以下に本発明の実施の形態を添付 図面に基づいて説明する。

【①①14】先ず、船外機の全体機成を図1に基づいて 概説する。

- 【0015】図1は船外機1の側面図であり、該船外機 1は、クランブブラケット2によって船体100の船尾 板100mに取り付けられており、クランププラケット 2には上下のダンパ部材3によって差進ユニット4を弾 性支持するスイベルプラケット5がチルト軸6によって 上下に回動自在に枢着されている。

【0016】而して、推進ユニット4はカウリング7と アッパーケース8及びロアーケース9とで構成されるハ ウジングを有しており、カウリング?内には本発明に係 る4サイクルエンジン10が収納されている。尚、エン 要の大きなトルクを発生することができる船外機用4サ 50 ジン10はエキゾーストガイド11によって支持されて

(3)

おり、これには後述の動弁装置が値えられている。

【0017】ととろで、前記エンジン10にはクランク 韓12(図2参照)が縦方向に配されており、とのクラ ンク軸12には、アッパーケース8内を縦方向に縦断す るドライブ輔13の上端が連結されている。そして、ド ライブ韓13の下端はロアーケース9内に収納された前 後進切換機構14に連結されており、前後進切換機構1 4からはプロペラ輪15が水平後方に延びており、この プロペラ韓15のロアーケース9外へ突出する後端部に はプロペラ16が取り付けられている。

【0018】ことで、本発明に係る前記エンジン10の 構成を図2~図4に基づいて説明する。尚、図2は船外 機のエンジン部分の側断面図、図3は同平断面図、図4 は同背断面図である。

【0019】エンジン10は水冷4サイクル4気筒エン ジンであって、これは図2に示すように4つの気筒を縦 方向(上下方向)に配して構成されている。そして、シ リンダボディ17には各気筒毎にシリンダ18が設けら れており、各シリンダ18には水平方向に摺動するピス ッド20を介して前記クランク輪12に連結されてい る。尚、クランク輔12はクランク室21内に縦方向 (図2の上下方向) に長く配されており、各ピストン1 9の往復直線運動はコンロッド20によってクランク軸 12の回転運動に変換される。

【0020】ところで、本実施の形態に係る船外機用4 サイクルエンジン10は4パルブエンジンであって、各 気筒について各2つの吸気バルブ22と排気バルブ(不 図示)を備え、シリンダボディ17に被着されたシリン 24と排気ボート (不図示) が形成されている。そし て、
各吸気ポート24と不図示の排気ポートは動弁装置 によって駆動される前記吸気バルブ22と不図示の排気 バルブによってそれぞれ適当なタイミングで開閉され、 これによって各シリンダ18内で所要のガス交換がなさ れる。尚、シリンダヘッド23には各気筒毎に点火ブラ グ2.5がそれぞれ蝶音されており、シリンダヘッド2.3 はヘッドカバー26によって覆われている。

【0021】又。エンジン10の左側部には、図3に示 すようにスロットルボディ27が配されており、とのス 49 【0028】ととで、上記OCV43はベアリングキャ ロットルボディ27には各気筒毎にスロットルバルブ2 8が内蔵されている。そして、このスロットルボディ2 7の一端にはサイレンサ2.9が接続され、同スロットル ボディ27の他端から後方に向かって導出する吸気マニ ホールド30はシリンダヘッド23に形成された前記吸 気ポート24に接続されている。尚、上記サイレンサ2 9の前端部に形成された吸気口29 a は内側方に向かっ て開口している。又、図4に示すように、シリンダヘッ ド23には各気筒毎にインジェクタ31が取り付けられ ており、各インジェクタ31からは所定置の燃料が適当 50 【0030】ところで、図3に示すように、クランク軸

なタイミングで各吸気ボート24に向かって噴射され る。

【0022】ことで、前記動弁装置について説明する。 【0023】図2に示すように、各吸気バルブ22はシ リンダヘッド23に水平方向に溜動自在に保持され、こ れはスプリング32 (図5参照)によって閉じ側に付勢 されている。尚、図示しないが、各排気バルブもシリン ダヘッド23に水平方向に摺動自在に保持され、これは スプリングによって閉じ側に付勢されている。

10 【0024】又、シリンダヘッド23の左右(船外機) の前方(図2の矢印下方向)に向かって左右)には吸気 カム軸33と排気カム軸34(図3参照)がクランク軸 12と平行に縦方向にそれぞれ配されている。

【0025】上記吸気力ム軸33はその複数のジャーナ ル部が複数のベアリングキャップ35.36(図2参 照)によって回転自在に支持されているが、上側から2 つのジャーナル部は一体型キャップを構成するベアリン グキャップ35によって支持され、他のジャーナル部は 単独のベアリングキャップ36によってそれぞれ回転自 トン19がそれぞれ嵌装され、各ピストン19はコンロ 20 在に支持されている。そして、吸気カム軸33の各ジャ ーナル部間には各気筒について2つの吸気カム33aが 一体に形成されており、善吸気カム33aは各吸気バル ブ22の端部に被疑されたバルブリフタ37(図5参 照)に当接している。尚、図示しないが、排気カム韓3 4にも各気筒について2つの排気カムが一体に形成され ており、各排気カムは各排気バルブの端部に被冠された バルブリフタに当接している。

【0026】而して、本実施の形態に係る船外機用エン ジン10においては、吸気カム輪33の上端には可変バ ダヘッド23には各気筒毎にそれぞれ2つの吸気ポート 30 ルブタイミング機構(以下、VVTと略称する)40が 設けられており、とのVVT40によって吸気バルブ2 2の開閉タイミングがエンジン回転数に応じて制御され

> 【0027】上記VVT40は袖圧によって駆動される ものであって、不図示のオイルボンブから圧送される所 定圧のオイルはシリンダヘッド23に形成された値路4 1及び前記ベアリングキャップ35に形成された抽路4 2 (図2参照)を経てオイルコントロールバルブ (以 下、〇〇Vと略称する》43へと供給される。

ップ35に取り付けられているが、これは吸気カム軸3 3の上端近傍であって、吸気カム軸33に対して直角 (水平)に、且つ、エンジン10の全幅内において左右 方向(図4の左右方向)に配置されている。

【0029】そして、OCV43に供給されたオイルは OCV43によって切り換えられて油路4.4又は油路4. 5 (図5参照)を通って前記VVT4 ()に供給され、こ れによってVVT40が駆動されて前述のように吸気バ ルブ22の関閉タイミングが制御される。

12と吸・排気カム輔33、34の各上端部にはスプロ ケット46, 47, 48がそれぞれ取り付けられてお り、これらのスプロケット46~48の間には無端状の タイミングベルト4.9が巻装されている。尚、図2及び 図4に示すように、前記〇CV43は吸気側のスプロケ ット47の下面よりも下方に配置されている。

【0031】又、図2に示すように、クランク軸12の 上端にはフライホイールマグネトー5 0が取り付けられ ており、エンジン10の上部のフライホイールマグネト -50、VVT40、スプロケット46~48. タイミ 10 る。 ングベルト49等はフラマグカバーを兼ねる樹脂製のベ ルトカバー51によって覆われている。ここで、ベルト カバー51の下方は開放されているため、該ベルトカバ ー51によって覆われた上部のフライホイールマグネト -50、VVT40、スプロケット46~48. タイミ ングベルト49等の冷却性が高められる。

【0032】一方、エンジン10の全体を覆う前記カウ リング7は樹脂製であって、その内部の後方上部には樹 脂プレート52によって区画される空間Sが形成され、 この空間Sは後方に向かって開口している。そして、こ 29 り付けられている。 の空間S内には前記樹脂プレート52に一体に立設され たエアダクト52aが関口しているが、このエアダクト 52 a は図4に示すように左右方向において前記VVT 40とは反対側(つまり、排気側)であって、且つ、図 2に示すように前後方向においてVVT40よりも前方 (図2の左方) にオフセットした位置に配置されてい

【0033】而して、外気はカウリング7の上部に後方 に向かって関ロする関ロ部? a から空間S内に吸引さ れ 前記エアダクト52 a から樹脂プレート52 と前記 30 ベルトカバー51との間の空間を通過してカウリング? 内に導入されるが、図4に示すようにベルトカバー51 の上面には外気の吸気側への流入を遮断するためのリブ 51aが一体に立設されている。又、図2に示すよう に、ベルトカバー51の上面には外気の前方への流動を 制限するためのリブ51bが一体に形成されている。 【0034】一方、図2及び図3に示すように、カウリ ング?内の前部には樹脂プレート53によって区画され る空間S が形成され、との空間S は図3に示すよう に右側方に関口している。そして、樹脂プレート53に 40 の取付部品が不要となって部品点数が削減されるととも は多数の円孔548を穿設して成るエアダクト54が取 り付けられており、空間S)の右側方に関口する開口部 7 b (図3参照)から空間S 内に吸引された外気はエ アダクト54を通ってカウリング7内に導入される。 【0035】而して、カウリング7内に導入される外気 は前記サイレンサ29の吸気口29a (図3参照)から 吸引され、スロットルボディ27に内蔵されたスロット ルバルブ28によって計量された後に各吸気マニホール ド30を通ってシリンダヘッド23の各吸気ポート24

る燃料と混合される。これによって所望の空燃比の混合 気が形成され、この複合気は各気筒において燃焼に供さ れる。尚、この混合気の燃焼によって発生する排気ガス は不図示の俳気ボートから俳気通路を通って水中に俳出

【0036】とこで、動弁装置に設けられた前記VVT 40の構成の詳細を図5~図7に基づいて説明する。 尚、図5はエンジンのVVT周りの断面図、図6は図5 のA-A線断面図、図7は図5のB-B線断面図であ

【0037】図5及び図6に示すよろに、VVT40 は、ハウジングとしての入力部材55の内部にロータと しての出力部付56を同心的、且つ、相対回転可能に収 納して構成されている。ここで、前記スプロケット47 は吸気カム軸33の上端に回動可能に支持され、VVT 40の前記入力部材55はスプロケット47の上面に3 本のボルト57 (図6参照) によって取り付けられ、出 力部村56は図5に示すように吸気カム軸33の上端外 周に嵌合されてボルト58によって吸気カム輪33に取

【0038】そして、出方部材56の外周には図6に示 すように3つのベーン56aが等角度ビッチ (120* ピッチ)で放射状に一体に形成されており、各ペーン5 6 a は入力部付55の内層面にシール部材59を介して 当接することによってこれの左右に油室S1、S2をそ れぞれ画成している。

【0039】又、出力部村56の上下には切欠円状の油 漢60、61がそれぞれ形成されており、上方の油漢6 0は出力部材56に放射状に形成された油孔62を介し - て一方の袖室S1に連通しており、下方の袖襟61は出 力部付56に放射状に形成された抽孔63を介して他方 の油室S2に連通している。

【0040】一方、図7に示すように、前記0043 はヘッドカバー26を貫通して前記ベアリングキャップ 35にインローによって取り付けられており、該〇CV 43のヘッドカバー26を普通する部分はゴム製のリッ フ状シール部付64によって径方向がシールされてい る。尚、OCV43は上述のようにベアリングキャップ 35にインローによって取り付けられているため、専用 に、該OCV43の組付性と整備性が高められる。

【0041】 ここで、OCV43はソレノイドバルブで あって、これはシリンダ65内にロッド66を進退自在 に収納して構成され、ロッド66はスプリング67によ って一方向に付勢されている。尚、ロッド66にはシリ ンダ65に形成された袖孔65g, 65りをそれぞれ関 閉する大径部66a,66bが形成されている。

【0042】又、ベアリングキャップ35には2つの前 記油路44,45が形成され、これらの油路44、45 を流れ、その途中で前記インジェクタ31から噴射され 50 の各一端はOCV43のシリンダ65に形成された前記 **(S)**

袖孔65a, 65bにそれぞれ連通し、他端は吸気力ム 韓33の外周に形成された油灣68、69と吸気カム韓 33に縦方向に形成された油路70、71を介してVV T40の出力部村56に形成された前記抽簿60、61 にそれぞれ連消している。

【0043】次に、以上の構成を有する動弁装置の作用 について説明する。

【0044】エンジン10が始動されてクランク軸12 が回転駆動されると、このクランク軸12の回転はスプ 47、48を介してVVT40と排気カム軸34に伝達 されてVVT40の入力部村55と排気カム輸34が所 定の速度(クランク韓12の1/2の速度)で回転駆動 される。

【0045】上述のように排気カム軸34が回転駆動さ れると、該鎌気カム軸34亿形成された鎌気カムによっ で排気バルブが適当なタイミングで開閉される。

[0046] これに対して、VVT40の入力部材55 の回転は抽塞S1、S2内のオイルを介して出力部材5 6に任達され、該出力部付56が吸気カム韓33と一体 に回転する。そして、吸気カム軸33が回転駆動される と、該吸気力ム軸33に形成された吸気力ム33aによ って吸気バルブ22が適当なタイミングで開閉される が、VVT40内の抽室S1、S2にオイルを選択的に 供給して出力部付56を入力部付55に対して相対回転 させることによって、該出力部材56と一体に回転する 吸気カム輔33の位相を変化させ、該吸気力ム軸33に 形成された吸気カム33aによって開閉される吸気バル ブ22の関閉タイミングを制御することができる。

【0047】即ち、前述のようにOCV43への通電を 30 状態の判定がなされる。 ON/OFFしてロッド66を進退動させることによっ でシリンダ65の抽孔65a, 65bを選択的に開閉し て油路4.4, 4.5を切り換え、不図示のオイルポンプか ら前記油路41、42 (図2参照)を経てOCV43に 供給されるオイルを抽路44又は抽路45に選択的に流

【①①48】ここで、一方の袖路44にオイルが流され ると、オイルは吸気カム軸33に形成された油溝68と 油路70及びVVT40の出力部材56に形成された油 薄60と油孔62を経て一方の袖室S1に供給され、出「40」ン回転数に基づいて吸気バルブ22の目標タイミング」 力部村56は入力部材55に対して図6の時計方向に相 対回転する。又、他方の油路4.5にオイルが流される と、オイルは吸気カム軸33に形成された抽機69と抽 路?」及びVVT40の出力部材56に形成された抽撲 69と抽孔71を経て他方の抽室82に供給され、出力 部村56は入力部村55に対して図6の反時計方向に相 対回転する。このようにVVT40の出力部材56が入 力部材55に対して相対回転することによって前述のよ ろに該出力部付56と一体に回転する吸気カム軸33の 位祖が変化し、これによって吸気バルブ22の開閉タイ 50 に一致するよう進角される(ステップS9)。

ミングが進角又は遅角される。

【10049】ところで、本実施の形態に係る船外機用4 サイクルエンジン1()には加速制御システムが設けられ でいる。

8

【0050】上記加速制御システムは、低・中遠域での 加速時に前記VVT40によって吸気バルブ22の瞬間 タイミング (バルブタイミング) を進角させるようにし たものであって、エンジン温度が設定値を超えると吸気 バルブ22の開閉タイミングの進角度合いを下げ、吸気 ロケット46、タイミングベルト49及びスプロケット 10 バルブ22の開閉タイミングの進角をスロットル操作中 又は回転変化中に完了することを特徴とする。この加速 制御は不図示のエンジンコントロールユニット(以下、 ECUと略称する)によって実行されるが、以下、この 加速制御システムの具体的な処理手順を図8に示すフロ ーチャートに基づいて説明する。

> 【0051】エンジン10が始動されると、先ず、加速 状態の判定がなされたか否かが判定される(図8のステ ップS1)が、エンジン10の始動初期には未だ加速状 艦の判定がなされていないため、判定結果はNOとなっ - 20 て処理はステップS2に進む。ステップS2では前記ス ロットルバルブ28(図3参照)の開度(スロットル関 度)の変化量が設定値Aよりも大きいが否かが判定さ れ、スロットル開度の変化量が設定値Aを超えている場 台には加速状態であると判断され(ステップS5)、設 定値A以下である場合には吸気圧の変化量が設定値Bよ りも大きいか否かが判定される(ステップS3)。そし て、吸気圧の変化量が設定値Bを超えている場合には加 速状態であると判定され(ステップSS)、設定値B以 下である場合には処理はステップS1に戻って再び加速

【0052】つまり、エンジン10が加速状態であるか 否かはスロットル関度と吸気圧の各変化量で判定され、 これらの変化量の何れか一方が設定値A、Bを超えてい る場合にエンジン10が加速状態にあると判定される。 【0053】而して、エンジン10が加速状態にあると 判定されると、不図示の温度センサによってエンジン温 度が計測され(ステップ\$6)、不図示の回転センサに よってエンジン回転数が計測される(ステップS7)。 そして、ECUでは、計測されたエンジン温度とエンジ (目標バルブタイミング) が計算される (ステップS) 8)。ここで、低・中速域での加速時には吸気バルブ2 2の開閉タイミングが進角される(早められる)が、エ ンジン温度が高くてこれが設定値を超えている場合に は、前述のように吸気バルブ22の開閉タイミングの進 角の度合いが低く抑えられる。

【0054】上述のようにECUにおいて吸気バルブ2 2の目標バルブタイミングが計算されると、VVT40 が駆動されて吸気バルブ22の関閉タイミングが目標値

【10055】而して、上述のように低・中速域での加速 時にVVT40によって吸気バルブ22の開閉タイミン グを進角させると、低・中遠域での加速時において各気 筒のシリンダ18 (図2参照) 内への吸気置が増えてエ ンジントルクが増大し、これによって船外機1の加速性 能が高められる。

【0056】ところで、エンジン温度が高い場合に上述 のようにエンジントルクを増大させると、エンジン10 にノッキングが発生し易いが、本実施の形態では、前述 る場合には、前途のように吸気バルブ22の関閉タイミ ングの進角の度合いを低く抑えるようにしたため、低・ 中遠時のエンジントルクの増加が低く抑えられてノッキ ングの発生が防がれる。

【0057】又、本実施の形態では、吸気バルブ22の 関閉タイミングの進角をスロットル操作中又は回転変化 中(つまり、加減速中)に完了するようにしたため、吸 気バルブ22の開閉タイミングの変更に伴うトルク変動 は加減速中に発生することとなって操船者に連和感を与 えることがない。

【0058】以上のようにして吸気バルブ22の開閉タ イミングが進角されると、処理は再びステップSlに戻 って加速状態であるか否かが判定されるが、この場合は ステップS5にて加速状態と判定されているため、判定 結果はYESとなり、処理はステップS4へと進む。ス テップSAでは、計測されたエンジン回転数が設定値C 未満であるか否か(つまり、エンジン10の運転領域が 低・中速域であるか否か) 又は加速状態の判定後D秒以 内が否かが判定され、エンジン回転数が設定値C未満で あるか又は加速状態の判定後日秋以内であればステップ 30 S5~S9の処理が繰り返され、エンジン回転数が設定 値C以上であるが又は加速状態の判定後の経過時間がD 秒より大きければ加速状態が解除され(ステップS1 () . その後、VVT40が再び駆動されて吸気バルブ 22の関閉タイミングが元に戻される(ステップS1

【0059】以上のように、本実施の形態では、低・中 速域での加速時にVVT40によって吸気バルブ22の 関閉タイミングを進角させて低・中遠域での加速時にエ ンジントルクを増大させるようにしたため、船外機1の 40 40 加速性能が高められるという効果が得られる。

【0060】尚、本実施の形態に係る輻外機用4サイク ルエンジンでは、吸気側のみに可変パルプタイミング機 機(VVT)を設けて吸気バルブの開閉タイミングを可 変としたが、吸・排気側に可変バルブタイミング機構 (VVT) をそれぞれ設けて吸・排気バルブの開閉タイ ミングを可変とする船外機用4 サイクルエンジンも本発 明の適用対象に含むことは勿論である。

[0061]

【発明の効果】以上の説明で明らかなように、本発明に のようにエンジン温度が高くてこれが設定値を超えてい 10 よれば、縦方向に配されたクランク軸と平行に配された 吸・排気力ム軸をクランク軸によって回転駆動するとと もに、少なくとも吸気カム軸に可変パルプタイミング機 樽を設け、該可変バルブタイミング機構によって少なく とも吸気バルブの開閉タイミングを変えるようにした船 外機用4サイクルエンジンにおいて、低・中速域での加 速時に前記可変バルブタイミング機構によって少なくと も吸気バルブの開閉タイミングを進角させるようにした ため、低・中退での加速の初期に所要の大きなトルクを 発生させて船外機の加速性能を高めることができるとい 20 う効果が得られる。

【図面の簡単な説明】

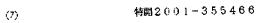
- 【図1】船外機の側面図である。
- 【図2】 船外機のエンジン部分の側断面図である。
- 【図3】 船外機のエンジン部分の平断面図である。
- 【図4】船外機のエンジン部分の背断面面である。
- 【図5】本発明に係る船外機用4サイクルエンジンの可 変パルブタイミング機構周りの断面図である。
- 【図6】図5のA-A線断面図である。
- 【図7】図5のB-B線断面図である。

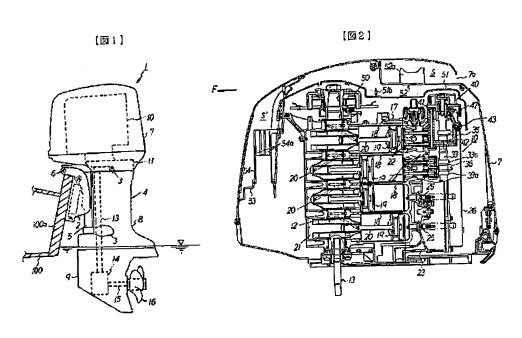
船外機

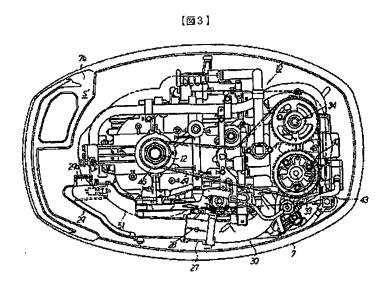
【図8】本発明に係る船外機用4サイクルエンジンに設 けられた加速副御システムの処理手順を示すフローチャ ートである。

【符号の説明】

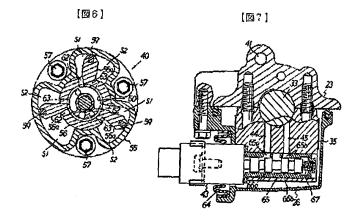
| 10 | 船外機用4サイクルエンジン | |
|-----|-------------------|--|
| 12 | クランク軸 | |
| 22 | 吸気バルブ | |
| 33 | 吸気力ム軸 | |
| 3 4 | 排気力ム軸 | |
| 40 | VVT(可変バルブタイミング機構) | |





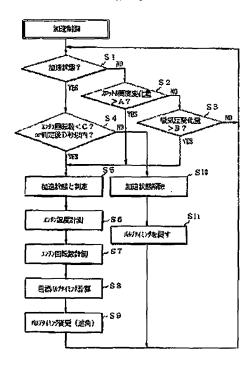


(図4) (図5)



(9)

[図8]



フロントページの続き

Fターム(参考) 3G018 AA01 AA06 AA16 AB07 AB17

BA33 CA20 DA20 DA52 DA58

DA69 DA73 DA74 DA81 EA01

EA02 EA08 EA11 EA17 EA31

EA32 GA06 GA17

3G092 AA01 AA11 AC09 DA01 DA02

DA10 DA14 DF04 DG05 EA03

EA04 EA08 EA11 EA29 FA02

FA16 FA49 GA12 GA13 HA05Z

HA06Z HE01Z HE08Z